(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2003-96469 (P2003-96469A)

(43)公開日 平成15年4月3日(2003.4.3)

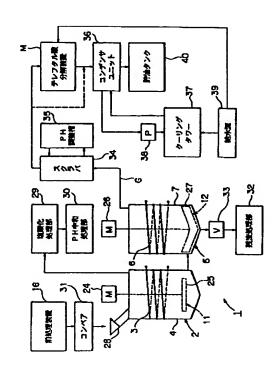
(51) Int.Cl.7	数別記号	FI	= mm 1*/45.4k)
• •			テーマコート*(参考)
C10G 1/10	ZAB	C 1 0 G 1/10	ZAB 3K059
CO8J 11/08		C 0 8 J 11/08	4 F 3 O 1
11/12		11/12	4H029
H05B 6/24		H05B 6/24	
# COSL 25:00		C 0 8 L 25:00	
	審查請求	未請求 請求項の数6 〇L	、(全 8 頁) 最終頁に続く
(21)出願番号	特顧2001-292832(P2001-292832)	(71)出願人 592012683	
		株式会社工人	ムシーシー
(22)出顧日	平成13年9月26日(2001.9.26)	長野県長野市大字稲葉2467-7	
		(71)出額人 597000641	
		株式会社美利	ONE.
			大字福菜2467番地 7
		(71)出顧人 501376567	PACT INDICATION BASE I
		及川学	
			CONCENTRAL MARKA
			序那須町大島751-41
		(74)代理人 100088579	
		弁理士 下田	日茂
			最終質に絞く

(54) 【発明の名称】 廃プラスチックの油化還元装置

(57)【要約】

【課題】 廃プラスチックに対する十分な油化還元能力を 確保しつつ、溶解槽における十分な撹拌と熱分解槽に対 する清掃及びメンテナンスの容易化を図る。

【解決手段】第一コイル3の内側に収容した第一ルツボ4を有し、第一コイル3に高周波電流を流すことにより第一ルツボ4を誘導加熱し、第一ルツボ4に入れた廃プラスチックを溶解して溶解プラスチックを得る溶解槽2と、第二コイル6の内側に収容した第二ルツボ7を有し、第二コイル6に高周波電流を流すことにより第二ルツボ7を誘導加熱し、第二ルツボ7に入れた溶解プラスチックを熱分解して分解ガスGを発生させる熱分解槽5を備える。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 廃プラスチックを加熱して熱分解し、発 生した分解ガスを冷却して油化する廃プラスチックの油 化還元装置において、第一コイルの内側に配した第一ル ツボを有し、前記第一コイルに高周波電流を流すことに より前記第一ルツボを誘導加熱し、前記第一ルツボに収 容した廃プラスチックを溶解して溶解プラスチックを得 る溶解槽と、第二コイルの内側に配した第二ルツボを有 し、前記第二コイルに高周波電流を流すことにより前記 第二ルツボを誘導加熱し、前記第二ルツボに収容した前 10 記溶解プラスチックを熱分解して分解ガスを発生させる 熱分解槽を備えることを特徴とする廃プラスチックの油 化還元装置。

前記溶解槽には、前記第一ルツボの内部 【請求項2】 を撹拌する撹拌機構部を備えることを特徴とする請求項 1記載の廃プラスチックの油化還元装置。

【請求項3】 前記熱分解槽には、前記第二ルツボの内 壁に付着した滓を掻取る掻取機構部を備えることを特徴 とする請求項1記載の廃プラスチックの油化還元装置。

【請求項4】 ポリエチレンテレフタレート成形物の熱 20 分解時に発生するテレフタル酸を、300 (℃) 以上の 髙温で加熱し、かつ酸又は塩基を用いた触媒に接触させ ることにより、ベンゼン、安息香酸及び二酸化炭素の分 解生成物を得るテレフタル酸分解装置を備えることを特 徴とする請求項1記載の廃プラスチックの油化還元装 置.

【請求項5】 高温の油を収容した油槽を有し、この油 槽の中に発泡スチロールを投入することにより当該発泡 スチロールの溶融物を得る発泡スチロール前処理装置を 備えることを特徴とする請求項1記載の廃プラスチック 30 の油化還元装置。

【請求項6】 前記油は、食用廃油を用いることを特徴 とする請求項5記載の廃プラスチックの抽化還元装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、廃プラスチックを 再資源化するための廃プラスチックの油化還元装置に関 する。

[0002]

【従来技術及び課題】従来、廃プラスチック(高分子廃 40 棄物)を加熱して熱分解した後、重油(A重油相当)に **還元する油化還元装置は知られている。この種の油化還** 元装置は、ポリエチレン,ポリステロール,塩化ビニル 等の固形の廃プラスチックを比較的低温となる250℃ (塩化ビニルは70℃) 前後で加熱する溶解槽により溶 解させ、この後、450℃ (塩化ビニルは170℃) 前 後の髙温に加熱した熱分解槽により、溶解した廃プラス チックを熱分解するとともに、気化した分解ガスを冷却 して重油を得るものであり、既に、本出願人も、特開平

スチックの再資源化に用いて好適な廃プラスチックの油 化還元装置を提案した。

【0003】との油化還元装置は、前面部を傾斜させて 底面部側を狭くした槽本体を有し、この槽本体の内部に 仕切部を設けることにより、仕切部から前方に熱分解 室、仕切部から後方に溶解室、仕切部の下方に連通空間 をそれぞれ形成するとともに、槽本体の内部に、上下方 向及び左右方向に所定間隔毎に配し、かつ前後方向に通 気路を有する複数の加熱管を設けて構成したものであ り、熱分解槽は溶解槽を兼用するため、装置全体の小型 コンパクト化や大幅なコストダウン等を図れるととも に、廃プラスチックに対する処理速度を速めて重油の生 産性及び生産時における経済性を高めることができる。 【0004】しかし、との油化還元装置では、槽本体の 内部に上下方向及び左右方向に所定間隔毎に配した複数 の加熱管を設けるため、溶解槽における十分な撹拌を行 うことができず、溶解効率の低下を招くとともに、熱分 解槽の内部に付着する熱分解後の滓(残渣物)を除去す るのが容易でなく、清掃やメンテナンスが大変になると いう解決すべき課題が存在した。

【0005】本発明は、このような従来技術に存在する 課題を解決したものであり、廃プラスチックに対する十 分な油化還元能力を確保しつつ、特に、溶解槽における 溶解効率の向上と熱分解槽に対する清掃及びメンテナン スの容易化を図ることができる廃プラスチックの油化湿 元装置の提供を目的とする。

[0006]

【課題を解決するための手段及び実施の形態】本発明 は、廃プラスチックを加熱して熱分解し、発生した分解 ガスGを冷却して油化する廃プラスチックの油化還元装 置1を構成するに際して、第一コイル3の内側に収容し た第一ルツボ4を有し、第一コイル3に高周波電流を流 すことにより第一ルツボ4を誘導加熱し、第一ルツボ4 に入れた廃プラスチックを溶解して溶解プラスチックを 得る溶解槽2と、第二コイル6の内側に収容した第二ル ツポ7を有し、第二コイル6に髙周波電流を流すことに より第二ルツボ7を誘導加熱し、第二ルツボ7に入れた 溶解プラスチックを熱分解して分解ガスGを発生させる 熱分解槽5を備えることを特徴とする。

【0007】この場合、好適な実施の形態により、溶解 槽2には、第一ルツボ4の内部を撹拌する撹拌機構部1 1を付設するとともに、熱分解槽5には、第二ルツボ7 の内壁に付着した滓 (残渣物)を掻取る掻取機構部12 を付設することができる。一方、油化還元装置1には、 ポリエチレンテレフタレート成形物の熱分解時に発生す るテレフタル酸を、300 (℃) 以上の高温で加熱し、 かつ酸又は塩基を用いた触媒Cに接触させることによ り、ベンゼン、安息香酸及び二酸化炭素の分解生成物を 得るテレフタル酸分解装置M、さらには、髙温の油Xを 10-219260号公報等により、このような廃ブラ 50 収容した油槽15を有し、この油槽15に発泡スチロー

3

ルSを投入することにより、当該発泡スチロールSの溶 融物Smを得る発泡スチロール前処理装置 1 6 s を設けることができる。なお、油Xには食用廃油を用いることができる。

【0008】とれにより、溶解槽2では、第一コイル3 に髙周波電流を流すことにより第一ルツボ4を誘導加熱 し、第一ルツボ4自身を発熱させることにより、当該第 ールツボ4の内部を、例えば、200~300 [℃] 程 度に加熱すれば、第一ルツボ4に投入した廃プラスチッ クを溶解することができる。この場合、第一ルツボ4の 10 内部には障害物が存在しないため、撹拌機構部11を付 設することにより、溶解した廃プラスチック(溶解プラ スチック)を容易かつ十分に撹拌することができる。一 方、熱分解槽5では、第二コイル6に高周波電流を流す ことにより第二ルツボ7を誘導加熱し、第二ルツボ7自 身を発熱させることにより、当該第二ルツボ7の内部 を、例えば、400~500(℃)程度に加熱すれば、 第二ルツボ7に供給した溶解プラスチックを熱分解する ことができる。この場合、第二ルツボ7の内部には障害 物が存在しないため、掻取機構部12を付設することに 20 より、第二ルツボ7の内壁に付着した滓を容易に掻取る ととができる。

[0009]

【実施例】次に、本発明に係る好適な実施例を挙げ、図面に基づき詳細に説明する。

【0010】まず、本実施例に係る油化還元装置1の構成について、図1~図6を参照して説明する。

【0011】図1及び図2は、油化還元装置1のシステム構成全体を示す。との油化還元装置1は、溶解槽2と熱分解槽5を備える。溶解槽2は、図4に示すように、第一コイル3の内側に第一ルツボ4を配して構成する。との際、第一コイル3と第一ルツボ4間には所定の間隔を介在させる。第一ルツボ4は、鉄、アルミナ等によりボット状に構成し、第一ルツボ4の外面は、マグネシアスピネル等の耐火材21により覆うとともに、さらに、この耐火材21の周りをフレキシブル性を有するマイカブレート22で覆い、このマイカブレート22上にカコイル3を装着する。そして、この第一コイル3の周りは断熱材23により覆う。これにより、第一コイル3に高周波電流を流すことにより第一ルツボ4を誘導加熱し、第一ルツボ4に入れた廃ブラスチックを溶解して溶解プラスチックを得る溶解槽2が構成される。

【0012】また、溶解槽2には、図1に示すように、第一ルツボ4の内部を撹拌する撹拌機構部11を付設する。溶解槽2は、誘導加熱により第一ルツボ4自身が発熱するため、第一ルツボ4の内部には一切の障害物が存在しない。したがって、例えば、外部に回転駆動部(駆動モータ)24を配設するとともに、第一ルツボ4の内部に当該回転駆動部24により回転する撹拌羽25を配した撹拌機構部11を設ければ、溶解した廃ブラスチッ 50

クを容易かつ十分に撹拌でき、溶解効率を高めることが できる。

【0013】一方、熱分解槽5は、図1に示すように、第二コイル6の内側に第二ルツボ7を配して構成する。熱分解槽5は、上述した溶解槽2に対して、大きさ(容積)を1.5~数倍程度大きくする点を除いて、基本的な構成は同じとなる。これにより、第二コイル6に高周波電流を流すことにより第二ルツボ7を誘導加熱し、第二ルツボ7に入れた溶解ブラスチックを熱分解して分解ガスGを発生させる熱分解槽5が構成される。

【0014】また、熱分解槽5には、図1に示すように、第二ルツボ7の内壁に付着した滓(残渣物)を掻取る掻取機構部12を付設する。熱分解槽5は、誘導加熱により第二ルツボ7自身が発熱するため、第一ルツボ4と同様に、第二ルツボ7の内部には一切の障害物が存在しない。したがって、例えば、外部に回転駆動部(駆動モータ)26を配設するとともに、第二ルツボ7の内部に当該回転駆動部26により回転する掻取刃27を配した掻取機構部12を設ければ、熱分解後における内壁に付着残留した滓を容易に掻取ることができ、清掃やメンテナンスの容易化を図ることができる。

【0015】溶解槽2と熱分解槽5の設置例を図3に示す。同図中、70は設置台であり、この設置台70の上に、溶解槽2と熱分解槽5を並べて設置する。この際、溶解槽2は、支持フレーム71…により設置台70の上面よりも所定の高さだけ上方に設置する。また、溶解槽2の底面部と熱分解槽5の底面部は、傾斜した連通管72により接続し、この連通管72の中途には開閉バルブ73を付設する。なお、74は設置台70に取付けたハシゴを示す。

【0016】一方、溶解槽2は蓋75を有し、との蓋75には、第一ルツボ4の内部に廃ブラスチックを投入するための投入口(ホッバー)28を設けるとともに、蓋75には、さらに、図2に示すように、溶解槽2の内部で発生する塩素ガスを塩酸化する塩酸化処理部29、との塩酸化処理部29により得られた塩酸を中和するPH中和処理部30を順次接続する。また、必要により、投入口28には、廃ブラスチックを運ぶ込むコンベア31を付設できるとともに、必要により、廃ブラスチックを前処理する前処理装置16を設置できる。前処理装置16としては、固形の廃プラスチックを小さく砕くためのクラッシャや発泡スチロールを溶融化する発泡スチロール前処理装置等を用いることができる。

【0017】前処理装置16の一例として、発泡スチロール前処理装置16sを図5に示す。発泡スチロール前処理装置16sは、油槽15を有し、この油槽15の内部には油Xを収容する。この油Xには食用廃油(植物廃油)を再利用できる。油槽15には油Xを高温(220〔℃】程度)に加熱する加熱部91を内蔵する。この加熱部91は、コイル91cを用いた誘導加熱方式により

構成できる。また、油槽15の底面には開閉バルブ92 を付設した排出部93を設ける。なお、排出部93の下 方には、受容器Vをセットできる。さらに、油槽15に は、換気ユニット94を付設する。換気ユニット94 は、油槽15の上方に配した吸気ダクト95、この吸気 ダクト95から吸入される排気A中の主に臭気を除去す る脱臭室96、との脱臭室96の上部に接続した排気ダ クト97を備える。この場合、脱臭室96には、吸気ダ クト95から吸入された排気Aを活性炭等に通過させて 脱臭を行う第一脱臭部98と、この第一脱臭部98を通 過した排気Aにシャワーを噴射して脱臭を行う第二脱臭 部99を備える。また、排気ダクト97には、吸気ファ ン100を付設する。

【0018】これにより、廃プラスチックである発泡ス チロールSを、油槽15の内部に収容される油X中に投 入すれば、高温に加熱された油Xにより発泡スチロール Sが溶融し、これより得る溶融物Smは抽槽15の底部 に沈殿する。したがって、溶融物Smがある程度蓄積さ れたなら、開閉パルブ92を開くことにより、排出部9 3を通して溶融物Smを受容器Vに取出すことができ る。よって、得られた溶融物Smを投入口28に投入す れば、溶融物Smには、約30 [%] 程度の油成分が含 まれるため、酸化が少なくなり良好な熱分解処理を行う ととができる。

【0019】他方、熱分解槽5は蓋76を有し、この蓋 76 には、第二ルツボ7の内部で発生する分解ガスGを 次工程(スクラバ34)に送る送気ダクト77を接続す る。また、第二ルツボ7の底部中央には、排出管78を 接続するとともに、この排出管78の下端出口には、残 渣処理部32を接続する。なお、33は排出管78に付 30 設した開閉バルブを示す。

【0020】一方、送気ダクト77の先端には、PH調 整槽35が付属するスクラバ34を接続するとともに、 このスクラバ34の出口には、分解ガスG中のテレフタ ル酸を分解するテレフタル酸分解装置Mを接続する。と ころで、廃プラスチックとして、ペットボトル等のポリ エチレンテレフタレート (PET) 成形物を熱分解した 場合には、分解ガスG中にテレフタル酸が大量に含まれ るため、分解ガスGを、後述するコンデンサユニット3 6に直接供給した際には、コンデンサユニット36の冷 40 却によりテレフタル酸が結晶化し、コンデンサユニット 36内の熱交換管に管詰まりなどの不具合が頻繁に発生 する。そとで、分解ガスGをテレフタル酸分解装置Mに 供給し、テレフタル酸を気相分解することにより結晶化 しない低沸点化合物に変換するようにした。

【0021】とのテレフタル酸分解装置Mの具体的な構 成を図6に示す。同図において、51は分解ガスGに水 分Wを混合する混合部であり、との水分Wは水分量を調 整する水量調整部52を介して供給される。50は分解 槽であり、加熱炉(電気炉)53の中に触媒Cを収容し 50 らに、得られた塩酸をPH中和処理部30に供給して中

て構成する。とれにより、混合部51から付与される分 解ガスGは触媒Cに接触した後に排出される。触媒Cと しては、酸又は塩基を使用し、酸としては、300~4 00 (µm)の粒状に形成したシリカルアルミナを、塩 基としては、600 [℃] で焼成し、300~400 〔µm〕の粒にした酸化カルシウム-酸化亜鉛(CaO /Z n O)を用いる。また、加熱炉5 3 は、触媒Cに接 触する分解ガスGを、500〔℃〕程度の反応温度まで 加熱する能力を有する。なお、54は加熱炉53の加熱 温度を制御する温調部を示すとともに、55は切換バル ブを示す。

【0022】一方、36は触媒Cを通過した分解ガスG が供給されるコンデンサユニットであり、分解ガスG は、コンデンサユニット36に冷却され、液化される。 なお、図1中、37はコンデンサユニット36を冷却す るためのクーリングタワー、38は冷却水を循環させる 循環ポンプ、39は給水源であり、この給水源39から クーリングタワー37及び水量調整部52に給水され る。また、40は貯油タンクであり、コンデンサユニッ ト36により得られた重油が貯えられる。なお、コンデ ンサユニット36では重油に加えて水も生じるため、と のコンデンサユニット36内には、重油と水を分離する 油水分離槽やフィルタが内蔵されている。

【0023】次に、本実施例に係る油化還元装置1にお ける全体の動作について、図1~図8を参照して説明す

【0024】まず、溶解槽2の第一コイル3及び熱分解 槽5の第二コイル6に髙周波電流を流し、第一ルツボ4 と第二ルツボ7を誘導加熱する。この場合、第一ルツボ 4の温度は廃プラスチックの溶解に必要な200~30 0 (℃) (塩化ビニルの場合は70(℃)) 程度に設定 し、第二ルツボ7の温度は溶解プラスチックの熱分解に 必要な400~500〔℃〕(塩化ビニルの場合は17 0 (℃))程度に設定する。なお、開閉バルブ74は閉 じておく。

【0025】そして、投入口28から溶解槽2の内部に 廃プラスチックを投入する。この場合、廃プラスチック は、必要に応じて前処理装置16により前処理し、この 後、投入口28に投入する。例えば、大きな固形の廃プ ラスチック (ポリエチレン、ポリステロール等) の場合 には、クラッシャにより砕いて投入するとともに、発泡 スチロールSの場合には、前述した発泡スチロール前処 理装置16sにより溶融物Smにして投入することがで きる。

【0026】一方、溶解槽2に投入された廃プラスチッ クは、設定された温度で加熱されることにより溶解され る。この際、廃プラスチックとして塩化ビニルを投入し た場合には、溶解中に塩素ガスが発生するため、発生し た塩素ガスを塩酸化処理部29に供給して塩酸化し、さ

和する。

【0027】また、溶解槽2内の廃プラスチックがある程度溶解したなら、撹拌機構部11における回転駆動部24を作動させ、撹拌羽25を回転させて撹拌を行う。第一ルツボ4の内部には障害物が存在しないため、溶解した廃プラスチック(溶解プラスチック)を容易かつ十分に撹拌することができ、溶解効率を高めることができる。そして、十分に溶解したなら開閉バルブ73を開き、溶解プラスチックを熱分解槽5に流し込む。

7

【0028】熱分解槽5に供給された溶解ブラスチック 10は、設定された温度で加熱されることにより熱分解される。熱分解により発生した分解ガスGは、送気ダクト77を通してスクラバ34に供給され、分解ガスG中の有害ガスが水酸化ナトリウム溶液のシャワーにより中和される。中和された分解ガスGは、テレフタル酸分解装置M又はコンデンサユニット36に供給される。この場合、廃ブラスチックがペットボトル等のポリエチレンテレフタレート成形物の場合には、切換バルブ55の切換により分解ガスGをテレフタル酸分解装置Mに供給するとともに、廃ブラスチックがこれ以外の場合には、切換 20パルブ55の切換により分解ガスGを直接コンデンサユニット36に供給する。

【0029】次に、テレフタル酸分解装置Mの作用につ いて説明する。テレフタル酸を含む分解ガスGが、テレ フタル酸分解装置Mに供給されれば、まず、混合部51 により水量調整部52から供給される適量の水分₩が分 解ガスG中に添加される。との場合、水分Wは水蒸気に して混合させる。混合部51を通過した分解ガスGは、 酸(シリカルアルミナ)又は塩基(酸化カルシウム-酸 化亜鉛)を用いた触媒Cの中を通過する。この際、テレ 30 フタル酸を含む分解ガスGは、300 (°C) 以上の高 温、望ましくは、500〔℃〕前後の温度で加熱され る。これにより、テレフタル酸は、髙温下で触媒Cに接 触し、次工程のコンデンサユニット36に供給される。 そして、コンデンサユニット36により冷却されれば、 主に、ベンゼン、安息香酸及び二酸化炭素を含む分解生 成物が得られる。なお、二酸化炭素はテレフタル酸のカ ルボキシル基の分解によるものである。

【0030】とのように、ポリエチレンテレフタレート 成形物を熱分解した場合、テレフタル酸が大量に発生す 40 るが、テレフタル酸は、昇華性高沸点化合物であるため、直接コンデンサユニット36に供給した場合には、前述したように、コンデンサユニット36内で結晶化し、管詰まりなどの不具合を招くため、テレフタル酸分解装置Mを通過させることにより気相分解し、結晶化を生じない分解生成物(低沸点化合物)に変換する。

【0031】図7には、触媒Cの中を通過する前のテレ 本発明はこのような実施例はフタル酸を100〔重量%〕とした場合における加熱温 細部の構成、形状、素材、参度に対する分解生成物の比率を示す。なお、図7は、触 て、本発明の要旨を逸脱した 媒Cとして、酸化カルシウム-酸化亜鉛を使用し、分解 50 加、削除することができる。

ガスGに混合する水分Wを0としたときのデータである。同図から明らかなように、概ね300〔℃〕以上であれば、一定の効果が得られ、500〔℃〕前後では、

実質全部のテレフタル酸を分解することができる。 【0032】また、図8には、触媒Cの中を通過する前のテレフタル酸を100〔重量%〕とした場合における混合する水分Wの量に対する分解生成物の比率を示す。 なお、図8は、触媒Cとして、酸化カルシウムー酸化鉛を使用し、分解ガスGを加熱する温度(反応温度)を430〔℃〕にしたときのデータである。同図から明らかなように、分解ガスGに対して適量の水分Wを混合すれば、転化率は低下するが、安息香酸の選択率が高くなる。したがって、転化率を重視する場合には、混合部51により添加する水分Wの量を0にすることが望ましいが、安息香酸の選択率を重視する場合には、分解ガスGに対して適量の水分Wを混合するとともに、混合する水分Wの量を調整して選択率を任意に設定することができ

【0033】なお、触媒Cとして用いるシリカルアルミナと酸化カルシウムー酸化亜鉛を比較した場合、実験的には、酸化カルシウムー酸化亜鉛のほうがシリカルアルミナよりも高活性であり、実用上は酸化カルシウムー酸化亜鉛を用いることが望ましい。

【0034】一方、テレフタル酸分解装置Mを通過した分解ガスGは、コンデンサユニット36に供給されるとともに、ポリエチレンテレフタレート成形物以外の廃プラスチックを処理した分解ガスGは、スクラバ34からコンデンサユニット36に直接供給される。そして、分解ガスGは、コンデンサユニット36により冷却(熱交換)されることにより、重油(A重油相当)に液化される。なお、コンデンサユニット36はクーリングタワー37から送られる冷却液により常時冷却される。そして、得られた重油は貯油タンク40に貯えられる。

【0035】ところで、熱分解槽5は溶解プラスチック

に対する熱分解処理を行うため、第二ルツボ7の内壁には滓(残渣物)が付着しやすい。この場合、清掃(メンテナンス)時には、掻取機構部12における回転駆動部26を駆動制御し、掻取刃27を回転させることにより、第二ルツボ7の内壁に付着残留した滓(残渣物)を容易に掻取ることができ、清掃やメンテナンスを容易に行うことができる。また、この際、開閉バルブ33を開くことにより、掻取られた滓を排出管78を通して残渣処理部30に収容するとともに、残渣処理部30において収容した滓を高温(550~600 (℃) 程度)で焼き切る処理を行う。

【0036】以上、実施例について詳細に説明したが、本発明はこのような実施例に限定されるものではなく、細部の構成、形状、素材、数量、数値、手法等において、本発明の要旨を逸脱しない範囲で任意に変更、追加、創除することができる

* のブロック系統図、

[0037]

【発明の効果】このように、本発明に係る廃プラスチックの油化還元装置は、第一コイルの内側に配した第一ルツボを有し、第一コイルに高周波電流を流すことにより第一ルツボを誘導加熱し、第一ルツボに収容した廃プラスチックを溶解して溶解プラスチックを得る溶解槽と、第二コイルの内側に配した第二ルツボを有し、第二コイルに高周波電流を流すことにより第二ルツボを誘導加熱し、第二ルツボに収容した溶解プラスチックを熱分解して分解ガスを発生させる熱分解槽を備えるため、廃プラスチックに対する十分な油化還元能力を確保できるとともに、加えて、溶解槽における十分な撹拌と熱分解槽に対する清掃及びメンテナンスの容易化を図ることができるという顕著な効果を奏する。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の好適な実施例に係る油化還元装置のブロック系統図、

【図2】同油化還元装置の模式的構成図、

【図3】同油化還元装置における溶解槽及び熱分解槽の 設置例を示す正面図、

【図4】同油化遠元装置における溶解槽の断面構成図、

【図5】同抽化還元装置における発泡スチロール前処理 装置の断面構成図、

【図6】同油化還元装置におけるテレフタル酸分解装置*

【図7】同テレフタル酸分解装置における加熱温度に対する分解生成物の比率を示すデータ図、

【図8】同テレフタル酸分解装置における分解ガスに混合する水分量に対する分解生成物の比率を示すデータ

【符号の説明】

1 油化還元装置

2 溶解槽

3 第一コイル

4 第一ルツボ

5 熱分解槽

6 第二コイル

7 第二ルツボ

11 撹拌機構部

12 掻取機構部

15 油槽

16s 発泡スチロール前処理装置

G 分解ガス

20 C 触媒

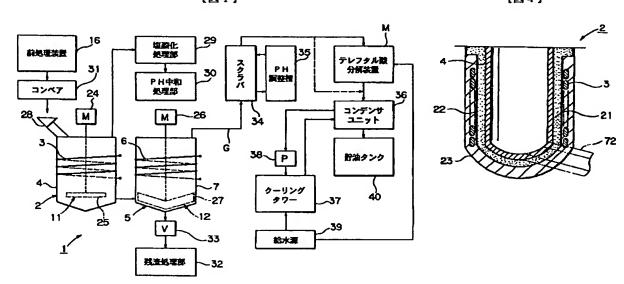
M テレフタル酸分解装置

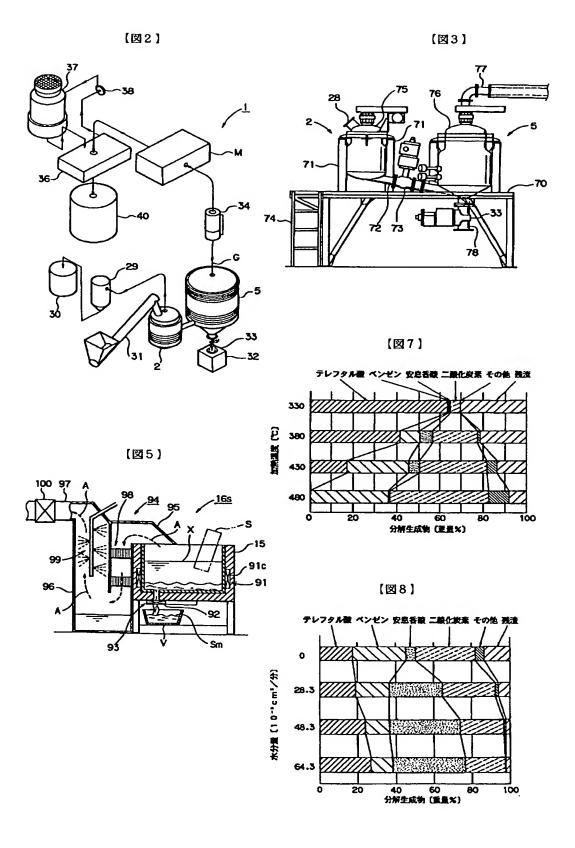
S 発泡スチロール

Sm 溶融物

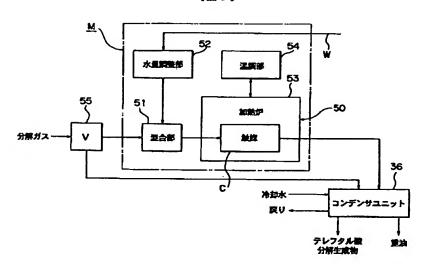
X 油

[図1]





【図6】



フロントページの続き

(51) Int.Cl.'

識別記号

CO8L 67:00

FΙ C 0 8 L 67:00 テーマコード(参考)

(71)出願人 593116401

吉村 慎一

長野県長野市松代町松代91番地10

(72)発明者 吉村 乕

長野県長野市松代町松代91-10

Fターム(参考) 3K059 AB15 AB16 AD03

4F301 AA13 AA15 AA17 AA25 BF11

BF15 BF20 BF23 BF25 BF29

BF40 CA12 CA24 CA26 CA46

CA52 CA53 CA65 CA67 CA68

CA74

4H029 CA01 CA11 CA12 CA16